## This Page Is Inserted by IFW Operations and is not a part of the Official Record

### **BEST AVAILABLE IMAGES**

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images may include (but are not limited to):

- BLACK BORDERS
- TEXT CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- FADED TEXT
- ILLEGIBLE TEXT
- SKEWED/SLANTED IMAGES
- COLORED PHOTOS
- BLACK OR VERY BLACK AND WHITE DARK PHOTOS
- GRAY SCALE DOCUMENTS

## IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning documents will not correct images, please do not report the images to the Image Problem Mailbox.

**(52)** 

Deutsche Kl.:

39 a1 - 1/04

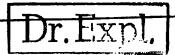
(II)	Offenleg	ungss	chrift	1454 786	
0 0		•	Aktenzeichen: Anmeldetag:	P 14 54 786.5 (D 45909) 24. November 1964	)
<b>43</b>			Offenlegungstag		
٠	Ausstellungspriorität:	<del>-</del>			, .
30	Unionspriorität				
<b>8</b>	Datum:	24. Februar	. 1064	,	• .
93	Land:	V. St. v. An		•	
3)	Aktenzeichen:	346800	IOIIA	′′ ~	
<u> </u>	Bezeichnung	· Verfahren 2	ur Binbringung vo astische Harze	on fadenartigem Verstärkun	gsmaterial
<b>(i)</b>	Zusatz zu:				
❸ .	Ausscheidung aus:	_			
10	Anmelder:	The Dow Cl	nemical Company,	Midland, Mich. (V. St. A.)	
	Vertreter:	Weickmann, Fincke, Dipl	DiplIng. F.; We Phys. Dr. K.; Pa	ickmann, DiplIng. H.; tentanwälte, 8000 München	
D	Als Erfinder benannt:	Kent, Raymo	ond William; Hock	c, Kenneth Richard; Midlan	d, Mich.

Benachrichtigung gemäß Art. 7 § 1 Abs. 2 Nr. 1 d. Ges. v. 4. 9. 1967 (BGBl. I S. 960): 11. 3. 196

# DIPL.-ING. F. WEICKMANN, Dr. ING. A. WEICKMANN, DIPL.-ING. H. WEICKMANN DIPL.-PHYS. Dr. K. FINCKE PATENTANWÄLTE Coh \* MUNCHEN 27. MOHLSTRASSE 22, RUFNUMMER 483921/22

1454786

THE DOW CHEMICAL COMPANY, Midland, County of Midland, State of Michigan, U.S.A.



Verfahren zur Einbringung von fadenartigem Verstärkungsmaterial in thermoplastische Harze

Die Erfindung betrifft ein Verfahren zur Einbringung von fadenartigem Verstärkungsmaterial in wärmeplastische Harze, und zwar insbesondere eine kontinuierliche Verfahrensweise.

Es sind bisher verschiedene Methoden angewandt worden, um Glasfasern und anderes Bewehrungsfadenmaterial in Harze einzubringen. Im allgemeinen haben die bisher angewandten Verschahren versagt, denn entweder waren sie zu umständlich oder sie führten zu wenig befriedigenden Produkten, indem nämlich die Fäden so weit zerkleinert wurden, daß eine echte Bewehrungswirkung nicht mehr erzielt wurde.

**=** 2 =

909813/1350

Das erfindungsgemäße Verfahren schlägt vor, daß man die synthetischen Harze durch Wärme plastifiziert, in einem Gefäß einer fortlaufenden Bewegung unterwirft und einen Strom von zerhackten Bewehrungsmaterial an einer Stelle des Gefässes in den geschmolzenen Harzstrom einführt, an der dieser von der Gefäßwandung Abstand hat und daß man schließlich die bewehrte Harzmasse an einer anderen Stelle des Gefässes abzieht.

Nach einer bevorzugten Ausführungsvorm des erfindungsgemäßen Verfahrens wird eine Schneckenpresse verwendet
und in der Weise betrieben, daß man das Bewehrungsmaterial
in Förderrichtung der Schneckenpresse unmittelbar hinter
einer Verengung des Durchflußquerschnittes einführt, vorzugsweise durch eine Öffnung (volatile port) für den Abzug
flüchtiger Bestandteile.

Ein geeignetes Mischverhältnis von Bewehrungsfaser zu Harz ergibt sich, wenn die Bewehrungsfaser 10 bis 50 Gewichts-prozent der ausgepressten Masse ausmacht.

Die Bewehrungsfaser ist vorzugsweise eine Glasfaser.

Die ausgepresste Masse kann nach dem Austritt aus der Strangpresse gekühlt und sodann zerhackt werden.

Die beiliegenden Figuren erlautern die Erfindung. Es stellen dar :

Figur 1 : einen schematischen Ablauf des erfindungsgemäßen Verfahrens,

Figur 2 : eine bevorzugte Anordnung zur Durchführung des erfindungsgemäßen Verfahrens.

In Figur 1 erkennt man ein Mischgerät, das als Ganzes mit der Bezugsziffer 10 bezeichnet ist und einen Extruder 12, der Teil dieses Mischgerates ist. Der Extruder 12 weist eine Harzzugabeöffnung 14 auf, die an ein Schneckenextrudergehäuse 15 anschließt. Das Schneckenextrudergehäuse 15 ist mit einer Heizummantelung 17 versehen. Innerhalb des Schneckenextrudergehäuses 15 ist eine Extruderschnecke 20 untergebracht. Eine Öffnung 21 schafft Zugang nach dem Inneren des Schneckenextrudergehäuses 15. Die Schnecke 20 zerfällt in zwei Abschnitte, einen Förder- oder Heißplastfizierungsabschnitt 23 und einen Misch- und Förderabschnitt 24. Die Abschnitte 23 und 24 sind durch eine Drosselstelle 15 voneinander getrennt. An dem von der Harzzugabeöffnung 14 abgelegenen Ende des Schneckenextrudergehäuses ist eine Düsenplatte 27 angebracht. Die Düsenplatte 27 weist eine Extruderdüse 28 auf. Aus der Extruderdüse tritt ein stranggepreßter Formkörper 29 aus. Ein Zerhacker 32 ist über der Öffnung 21 angeordnet. Mehrere Faserstränge 33 werden dem Zerhacker 32 durch ein Lieferwerk 34 zugeführt. Das Lieferwerk 34 umfasst ein Paar Klemmrollen 35 und 36, sowie einen Antrieb 37. Die Faserstränge 33 werden durch das Lieferwerk

von einer Lieferstelle 40 abgesogen, gelangen in den Eerhacker 32 und treten als zerhackte Fadenstücke aus, welche in
die Öffnung 21 nahe der Drosselstelle 25 eingeführt werden.
Es ist somit gemäß Figur 1 ein thermoplastischer Harz in einer
Bearbeitungskammer eingeschlossen; in dieser Bearbeitungskammer findet ein Materialfluß statt; das fadenartige
Verstärkungsmaterial wird dem geschmolsenen oder heißplastifizierten Harz kontinuierlich zugegeben und vermittels
eines Fördergeräts zugemischt; an einem Ausgang des Gefässes
tritt ein Formkörper aus, der aus Harz besteht und durch das
Fadenmaterial bewehrt ist.

Figur 2 seigt ein besonders vorteilheftes Gerät zur Durchführung des erfindungegenäßen Verfahrens. Diese ist allgemein mit 50 bekeichnet. Es ist im wesentlichen gebildet
von einem Ewillingsschneckenextruder mit einer ersten Extruderschnecke 51 und einer zweiten Extruderschnecke 52
mewie einer langen Öffnung 54. Die Extruderschnecken 51
und 52 fördern, wenn sie im richtigen Drehsinn angetrieben
werden, den Inhalt des Schneckenextrudergehäuses nach einer
Austrittelüse 55 hin und bewirken eine besonders innige
Vermischung des Harmes mit dem fadenartigen Verstärkungsmaterial, ohne daß dabei das Verstärkungs-materia, das z.B.
Glasfager sein kann, wesentlich zerstört wird. Das erfindungsgemäße Verfahren ist mit allen thermoplastischen Harzen
durchführbar, die heiß verformbar sind und durch Bewehrungseinlagen überhaupt verstärkt werden können. Typische thermo-

plastische Harse, bei denen sich der Erfindungsvorschlag anwenden läßt sind u.a.: Alkenylaromate aus Hars wie Polystyrol, Styrolmischpolymere, Mischpolymere von Styrol und Gummi. Auch mit Polyvinylchlorid läßt sich das erfindungsgemäße Verfahren leicht durchführen, weiterhin mit Vinylidenchloridmischpolymeren (Saran), mit Superpolyamiden wie Nylon 66 (Kondensationsprodukt von Hexamethylendiamin und Adipinsäure), Polyolefinen, insbesondere Polyäthylen und Polypropylen sowie deren Mischpolymeren Äthylzellulose, Zelluloseazetat, natürlichem und synthetischem Kautschuk, insbesondere Polybutadien, Polyisopren und deren chlorierten Derivate sowie Mischungen dieser Stoffe.

Eine breite Auswahl von fadenartigem Bewehrungsmaterial steht zur Verfügung, es muß nur jeweils die Verformungstemperatur des Harzes niedriger liegen als die des Bewehrungsmaterials. Besonders geeignet sind Glasfasern. Diese können in Längen von 1,27 mm bis 50,8 mm je nach der Art der herzustellenden Gegenstände und der verfügbaren Anlage sein. Bevorzugt sind Glasfasern 2,54 bis 19 mm lang. Auch Polykarbonatharze werden mit Vorteil angewandt. Die am besten geeigneten Polymeren zur Anwendung bei dem arfindungsgemäßen Verfahren sind diejenigen, die, wenn sie durch Wärme plastifiziert sind, eine Viskosität von zwischen ca. 300 Poise und cal 10<sup>6</sup> Poise haben. Liegt die Viskosität unter 300 Poise, so besieht die Gefahr, daß sich das Bewehrungsmaterial durch

sein Eigengewicht absetzt. Außerdem werden die Durchgänge in der Pump- und Fördereinrichtung des Extruders so eng, daß die Bewehrungsfasern geschädigt werden. Wann andererseits die Viskosität des plastifizierten Harzes wesentlich größer ist als 106 Poise, werden auf das Bewehrungsmaterial zu große Scherspannungen übertragen, sodaß wiederum ein Festigkeitsverlust des entstandenen Endprodukts eintritt. Auch bei Harzen mit geringerer Viskosität müssen hohe Scherspannungen vermieden werden. Daher rührt die Forderung, daß das Bewehrungsmaterial in ein Bett von geschmolzenem Harz gegeben wird, das wich bereits in Bewegung befindet. Die Länge der Bewehrungsfäden kann auch noch durch andere Umstände beeinflußt werden, z.B. wirkt sich eine kleine Extruderdüse dahin aus, daß die Bewehrungsfaserlängen gekürzt werden, insbesondere wenn unter Turbulenz schaffenden Bedingungen extrudiert wird. Wenn der Harz über eine scharfe Kante, etwa die rechteckige Begrenzung eines senkrecht zur Düsenplatte angeordneten Lochs fließen muß, so werden die Fasern auch hier starker Scherbeanspruchung ausgesetzt. Optimale Misch⊷ bedingungen liegen in einem Zwillingsschneckenextruder vor, bei dem die beiden Schnecken in entgegengesetztem Drehsinn laufen; dabei wird das Bewehrungsmaterial in den Spalt zwischen den beiden Schnecken eingegeben. Bei der Durchführung des erfindungsgemäßen Verfahrens kann neben einem Zwillingsschneckenextruder auch ein Einschneckenextruder, verwendet werden. Verwendet man einen Einschneckenextruder, so muß dieser allerdings tiefe Schneckengunge haben und in der Lage sein, das

Polymere rasch von der Öffnung (volatile port) weg zu transportieren, durch die das Bewehrungsmaterial sugegeben wird und in Richtung auf die Extruderdüse hin zu fördern.

In der Praxis muß darauf geachtet werden, daß in dem Schneckenextrudergehäuse nächst der Einführungsöffnung für das Bewehrungsmaterial ein harsfreier Raum verbleibt. Es wird dann dem sugeführten Bewehrungsmaterial eine bewegte Harzoberfläche dargeboten. Im Verlauf der Bewegung des Harses wird das Bewehrungsmaterial von diesem benetzt und in ihm dispergiert.

Bei Konstanthaltung anderer Parameter Chinrt eine Zunahme der Bewegungsgeschwindigkeit, d.h. im Falle einer Zunahme der Schneckendrehsahl, zu einer verminderten Stoßfestigkeit des erhaltenen Produkts. Eine Temperaturzunahme des thermoplastischen Harzes in dem Schneckenemtrudergehäuse führt im allgemeinen zu einer Erhöhung der Stoßfestigkeit. Eine Zunahme der Auspressgeschwindigkeit führt ebenfalls zu einer Zunahme der Stoßfestigkeit. Dabei wird natürlich davon ausgegangen, daß bei normalen Arbeitstemperaturen und Arbeitsmesschwindigkeiten für ein bestimmtes Polymeres gearbeitet wirde

### Beispiel :

Es wurde ein Vielzahl von glasfaserverstärkten Massen unter Verwendung eines 50,8 mm Zwillingsschneckenextruders hergestallt.

Der Extruder hatte zwei Schnecken mit je 50,8 mm Durchmesser und 91,4 cm Länge. Er war so ausgebildet, daß in dem Schnecken er gehäuse, ähnlich der Darstellung in Figur 1, eine Quer -

schnittverengung auftrat. Die Gesamtlänge des Schneckenextrudergehäuses swischen dem Einführungstrichter und der Düse betrug 108 om. In dem Schneckenextrudergehäuse war eine nach oben weisende rechteckige Einführungsöffnung von 12,7 cm x 30,4 cm vorgesehen (größere Länge in Umfangsrichtung). Das in Förderrichtung vorders Ende der Einführungsöffnung war in einem Abstand von 35 cm von der Düsenflüche angeordnet. Der Extruder hatte einen Doppelmantel für Ölbeheizung. Die Harsmasse wurde dann einem Einführungstrichter zugegeben; das Extrudergehäuse wurde auf eine dem jeweiligen Material angepaßte Temperatur erhitzt, die Geschwindigkeit wurde so eingestellt, daß der gewünschte Ausstoß erzielt wurde und andererseits ein harsfreier Raum am Orte der Binführungsöffnung für das Bewehrungsmaterial oberhalb der in Gegensinn rotierenden Schnecken gewonnen wurde. Ein Glasfasergewebestrang mit 60'Enden und einem Durchmesser von 0,034 mm wurde zerhackt und als ein Fallstrom fortlaufend durch die hierzu vorgesehene Einführung sugeführt und zwar an deren von der Dusenplatte abgeschenen Ende. Die Fördergeschwindigkeit des zerhackten Glasfasermaterials wurde entsprechend dem gewünschten Maßverhältnis zwischen Glasfaser und Harz cingestellt. Das extrudierte glasfaserverstärkte Polymerisat wurde zu Zylindern von 9,5 x 9,5 mm geschnitten und dann zu Prüfatangen geformt. Die Zuggeschwindigkeit der Prüfstangen wurde entsprechend der Standardnummer D 638-60 T der American Society for Testing Materials, die Izod -Kerbschlagzähigkeit wurde nach dem Standard D 638-56 der ASTM bei einer Temperatur von 23° 0 geprüft. Die Prüfstangen wurden in einer Watson Stillman - 31 g - Spritsgußpresse hergestellt. Ihre Maße waren 3,2 x 12,7 x 152,5
mm. Sämtliche Prüfstangen wurden bei einer Schmelztemperatur
von 274°C und einem Druck von 42 atü in einer Form gepresst, die auf einer Temperatur von 66°C gehalten wurde.
Die Ergebnisse sind in der nachfolgenden Tabelle zusammengestellt.

ø	
-	
6	į
ھے	ı
Ŧ	

Preditemperatur         kg pro Std.         anteil         drehzahl         keit in kg/m           2         15.4         20         130         0,228           2         240         15.9         20         "         0,256           3         226         15.4         20         "         0,256           4         226         16.3         20         "         0,345           5         250         "         0,352         0,346           6         256         16.8         20         "         0,346           7         193         18.1         30         "         0,346           9         204         15.9         30         "         0,346           1         249         15.9         30         "         0,346           1         249         15.9         30         "         0,691         11           2         243         15.9         30         "         0,485         11	Harztyp*	Strang.	Durchsatz in	Glasfaser-	Extruder-	Kerbschlagzähig~	Zugfestig
226     15.4     20     130     0,228       2     240     15.9     20     1     0,256       3     226     15.4     20     1     0,256       4     226     16.3     25     1     0,343       4     226     16.3     20     1     0,342       5     250     1     0,352       6     256     16.8     20     1     0,346       7     193     18.1     30     1     0,36     1       8     266     22.6     30     1     0,36     1       9     204     15.9     30     1     0,246       1     249     15.9     30     1     0,691     1       2     243     15.9     30     1     0,485     1		preBtemperatur	pro	antei1	drehzahl	keit in kg/m	kg/cm <sup>2</sup>
2     240     15.9     20     "     0,256       3     226     15.4     20     "     0,343       4     226     16.3     25     "     0,422       5     250     16.8     20     "     0,346       7     193     18.1     30     "     0,346       7     193     18.1     30     "     0,36       9     266     22.6     30     "     0,346       9     204     15.9     30     "     0,346       1     249     15.9     30     "     0,691       1     249     15.9     30     "     0,691       2     243     15.9     30     "     0,691	, gans	226	15.4	20	130	0.228	810
3         226         15.4         20         n         0,343           4         226         16.3         25         n         0,422           5         250         16.3         20         n         0,332           6         256         16.8         20         n         0,346           7         193         18.1         30         n         0,352           8         266         22.6         30         n         0,36         1           9         204         15.9         30         n         0,346         1           0         177         15.9         30         n         0,276         1           1         249         15.9         30         n         0,691         1           2         243         15.9         30         n         0,691         1	Q.	240	15.9	50	F	0.256	2 C
4         226         16.3         25         n         0,422           5         250         16.3         20         n         0,332           6         256         16.8         20         n         0,346           7         193         18.1         30         n         0,352           8         266         22.6         30         n         0,36         1           9         204         15.9         30         n         0,346         1           0         177         15.9         30         n         0,276         1           1         249         15.9         30         n         0,691         1           2         243         15.9         30         n         0,691         1	<b>س</b>	226	15.4	20	<b>.</b>	0.343	, oek
5       250       16.3       20       1       0,332         6       256       16.8       20       1       0,346         7       193       18.1       30       1       0,352         8       266       22.6       30       1       0,36       1         9       204       15.9       30       1       0,346         1       249       15.9       30       1       0,276       1         2       177       15.9       30       1       0,691       1         3       243       15.9       30       1       0,691       1	₹*	226	16.3	25	8	0,422	420
6       256       16.8       20       "       0,346         7       193       18.1       30       "       0,352         8       266       22.6       30       "       0,36       1         9       204       15.9       30       "       0,346         0       177       15.9       30       "       0,276       1         1       249       15.9       30       "       0,691       1         2       243       15.9       30       "       0,485       1	٠ ا	250	16.3	50	*	0,332	728
7     193     18.1     30     n     0,332       8     266     22.6     30     n     0,36     1       9     204     15.9     30     n     0,346       0     177     15.9     30     n     0,276     1       2     177     15.9     30     n     0,691     1       3     24.3     15.9     30     n     0,485     1		256	16.8	20	=	0.346	630
8       266       22.6       30       n       0,36         9       204       15.9       30       n       1,382         10       177       15.9       30       n       0,276         1       249       15.9       30       n       0,691         3       243       15.9       30       n       0,485	⊱ 909	193	18,1	30	· .	0.332	940
9 204 15.9 30 n 1,382 0 177 15.9 30 n 0,276 1 249 15.9 30 n 0,276 2 177 15.9 30 n 0,691 3 243 15.9 30 n 0,485		. 992	22.6	30	E	9260	1050
0 177 15.9 30 " 0,346 1 249 15.9 30 " 0,276 2 177 15.9 30 " 0,691 3 243 15.9 30 " 0,485		204	15.9	30	<b>=</b>	1,382	086
1 249 15.9 30 n 0,276 2 177 15.9 30 n 0,691 3 243 15.9 30 n 0,485	0 139	177	15.9	00	· <b>E</b>	0,346	630
177 15.9 30 " 0,691 243 15.9 30 " 0,485	<u> </u>	249	15.9	30	£	0,276	1400
15.9 30 n 0,485	CV VIII	177	15.9	30	• =	0,691	1050
	13	243	15.9	30	• <b>E</b>	0,485	1120

ORIGINAL INSPECTED

<sup>.</sup> Mischpolymeres von 65 % Methylmethacrylat und 35 % Styrol.

mit einer Viskosität von 11,5 Centi an einer 10 gewichtsprozentigen Lösung in Toluol unter  $25^{\rm O}$  G. 2. Wischpolymeres von 65 % Methylmethscrylst und 35 % Styrol

- 5 + 4. Lineares Polypropylen mit einem Schmelzinder von 7,5.
- 5. Polystyrol mit einer Lösungsviskosität von 22 Gentipoise gemessen an einer 10%igen Lösung in Toluol bei 25°C.
- 6. Gummiverstärktes Polystyrol mit einem Gehalt von 6 \$

  Polybutadiengummi.
- 7. Homogenes Gemisch bestehend aus
  - a) 50 % eines Mischpolymeren von 30 Teilen Acrylnitril und 70 Teilen Styrol und
  - b) 50 % Polyvinylchlorid.
- 8. Mischpolymeres von 70 Teilen Styrol und 30 Teilen Aorylnitril.
- 9. Formbare Athylzellulose.
- 10. Polyvinylchlorid mit einem Gehalt von 10 Gewichts-%
  Dioctylphthalat.
- 11. Mylon 66 (Mischpolymeres von Hexamethyldiamin und Adipinsäure).
- 12. Formbards Zelluloseazetat.
- 13. Polykarbonatharz mit einer Schmslzviskosität von TSE 767 Centipolse gemessen bei 510°C.

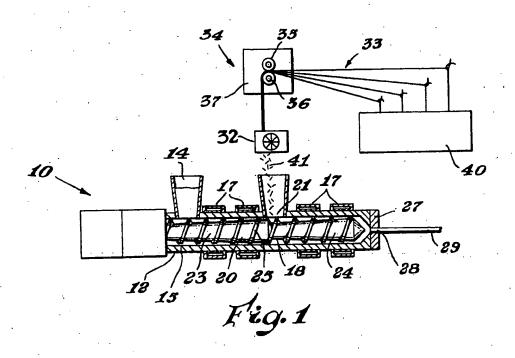
Ähnlich wie vorstehend beschrieben können andere Fasern, z. B. Asbestfasern und hochschmelzende synthetische Fasern leicht in Vinylchloridmischpolymere, Polyäthylen, natürlichen Gmmi, Butadienstyrolgummi, chlorierten Butadienstyrolgummi und chlorierten Naturgummi zugesetzt werden, wenn diese auf eine Schmelzviskosität von 300 bis 10<sup>6</sup> Poise eingestellt sind. Es werden dann ähnlich gute Resultate erzielt.

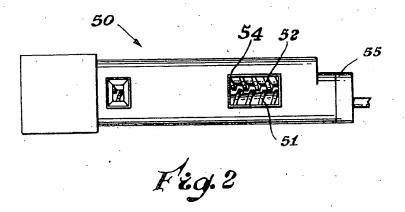
In einem Einschneckenextruder mit einer Einführungsöffnung für Bewehrungsmaterial (volatile port) und einem Laufspalt von mindestens 1,27 mm zwischen Schnecke und Schneckengehäuse kann das Verfahren auch durchgeführt werden.

#### Patentansprüche

- Verfahren zur Einbringung von fadenartigem Material in synthetische Harze, dadurch gekennzeichnet, daß man die synthetischen Harze durch Wärme plastifiziert, in einem Gefäß einer fortlaufenden Bewegung unterwirft und einen Strom von zerhackten Bewehrungsmaterial an einer Stelle des Gefässes in den geschmolzenen Harzstrom einführt, an der dieser von der Gefässwandung Abstand hat und daß man schließlich die bewehrte Harzmasse an einer anderen Stelle des Gefässes abzieht.
- 2. Verfahren nach Anspruch 1 unter Verwendung einer Schneckenpresse, dadurch gekennzeichnet, daß man das Bewehrungsmaterial in Förderrichtung der Schneckenpresse unmittelbar
  hinter einer Verengung des Durchflußquerschnittes einführt,
  vorzugsweise durch eine Öffnung (volatile port) für den Abzug flüchtiger Bestandteile.
- 3. Verfahren nach Anspruch 2, dadurch gekennzeichnet, daß man das Bewehrungsmaterial in Form von Fasern mit einer Länge von 50 bis 8 mm zusetzt, während die Viskosität des heiß-plastifizierten Harzes auf ca.300 bis ca. 10<sup>6</sup> Poise eingestellt ist.
  - 4. Verfahren nach Anspruch 3, dadurch gekennzeichnet, daß man das Bewehrungsmaterial in einer Menge zugeibt, die ca. 10 bis ca. 50 Gewichts-% der bewehrten Pressmasse entspricht.

- Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 4, dadurch gekennzeichnet, daß man als Bewehrungsmaterial Glas-faser verwendet.
- Verfahren nach einem der Ansprüche 2 bis 5, dadurch gekennzeichnet, daß man die stranggepreßte Masse anschließend kühlt und zerhackt.





909813/1350

1. 45 804 × 134 A 1